

(9) BUNDESREPUBLIK **DEUTSCHLAND**

® Offenlegungsschrift ₁₀ DE 43 19 867 A 1



B 32 B 15/08 B 32 B 7/02 // B32B 15/02,5/18, C08J 5/16,C08L 27:18,27:16,C08K 3/08



DEUTSCHES PATENTAMT

② Aktenzeichen: P 43 19 867.8 ② Anmeldetag: 16. 6.93 4 Offenlegungstag:

22. 12. 94

(71) Anmelder:

Kolbenschmidt AG, 74172 Neckarsulm, DE

(74) Vertreter:

Rieger, H., Dr., Rechtsanw., 60323 Frankfurt

(72) Erfinder:

Baureis, Hans-Paul, 69234 Horrenberg, DE; Schubert, Werner, 69168 Wiesloch, DE; Müller, Manfred, 74257 Untereisesheim, DE

(54) Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff

Ein Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff besteht aus einer metallischen Stützschicht, einer porös gesinterten Trägerschicht aus metallischem Gleitwerkstoff und einer Gleitschicht aus einer auch die Poren der Trägerschicht ausfüllenden Mischung aus PTFE und 5 bis 30 Vol.-% metallischem Füllstoff. Zur Verringerung des Verschleißes enthält die PTFE/metallische Füllstoff-Mischung noch 5 bis 40 Vol.-% PVDF.

Beschreibung

Die Erfindung betrifft einen Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff aufgebaut aus einer metallischen Stützschicht, einer auf dieser porös aufgesinterten Trägerschicht aus metallischem Gleitlagerwerkstoff und einer Gleitschicht aus einer auch die Poren der Trägerschicht vollständig ausfüllenden Mischung aus Polytetrafluorethylen (PTFE) und 5 bis 30 Vol.% metallischem Füllstoff.

Gleitlager aus Massivkunststoffen besitzen eine sehr 10 geringe Affinität gegenüber der Gegenlauffläche, sind deshalb unempfindlich gegen Fressen und stellen gegenüber metallischen Gleitlagern wesentlich geringere Ansprüche an die Schmierstoffversorgung. Andererseits sind derartige Gleitlager nur begrenzt einsetzbar, weil 15 sie unter Belastung zum Kaltfluß neigen, eine hohe thermische Ausdehnung, eine geringe Wärmeleitung besitzen und der Verschleißwiderstand vergleichsweise ge-

ring ist. Diese Nachteile lassen sich durch Gleitlager vermei- 20 den, die aus einer Stützschicht aus Stahl, hochfester Aluminiumlegierung oder Bronze, einer auf der Stützschicht porös aufgesinterten Trägerschicht aus Bronze (Zinnbronze oder Zinnbleibronze) oder Aluminiumlagerlegierung und einer Gleitschicht aus einem Gemisch 25 von PTFE und 5 bis 30 Vol.% Blei oder Zinksulfid, mit dem auch das Porenvolumen der Trägerschicht vollständig ausgefüllt ist, aufgebaut sind (Technisches Handbuch der Kolbenschmidt AG, Heft 16, 1989). Die Gleitschicht überträgt sich während der ersten Betriebsstunden teilweise auf die Gegenlauffläche. Es bildet sich eine Gleitfläche mit niedrigem Reibungskoeffizienten und geringem Verschleiß. Die Trägerschicht ist ein stabiles tragfähiges Gerüst und gewährleistet eine gute Wärmeableitung. Die in den Poren der Trägerschicht eingelagerte PTFE-Blei- bzw. -zinksulfid-Mischung tritt bei Erwärmung infolge Reibung aus und wirkt so als Schmierstoff. Die Stützschicht und die Trägerschicht verleihen dem Gleitlager eine hohe Druckfestigkeit von ca. 320 N/mm². Diese Gleitlager sind für 40 wartungsfreien Betrieb ohne zusätzliche Schmierstoffe konzipiert, sind weitgehend unempfindlich gegen eindringende Fremdkörper und können bei Umgebungstemperaturen von -200°C bis +280°C eingesetzt werden. Bei einer maximal zulässigen spezifischen Lagerbelastung von p = 250 bis 140 N/mm² und einer niedrigen Gleitgeschwindigkeit von bis zu v = 0,001 m/s wird ein ausgesprochen günstiger Reibungskoeffizient von 0,03 u erzielt. Der Reibungskoeffizient steigt auf höchstens 0,15 bis 0,25 μ an, wenn die spezifische Lagerbelastung p 50 < 1 N/mm² und die höchstzulässige Gleitgeschwindigkeit v = 0.5 bis 2 m/s betragen. Außer durch den oberen Grenzwert der spezifischen Lagerbelastung von p = 250 N/mm² wird der Verschleiß und damit die Lebensscher Lagerbelastung p und Gleitgeschwindigkeit v der Gegenlauffläche bestimmt. Für den Dauerbetrieb des Gleitlagers ist ein pv-Faktor von 1,8 N/mm² × m/s und von 3,6 N/mm² x m/s kurzzeitig zulässig. Das Gleitlager ist in den meisten Bereichen der Technik universell an- 60

Es ist die Aufgabe der vorliegenden Erfindung, bei dem eingangs beschriebenen Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff die dem pv-Faktor proportionale Verschleißtiefe zu senken, ohne den günstigen Reibungskoeffizien- 65 ten zu beeinträchtigen.

Die Lösung dieser Aufgabe besteht darin, daß die Mischung aus PTFE und metallischem Füllstoff noch 5 bis 40 Vol.% PVDF enthält.

Durch diese Maßnahme gelingt es, die zulässige Gleitgeschwindigkeit auf v = 2,5 bis 3 m/s zu erhöhen und dadurch die Verschleißtiefe von bis zu 40 µm auch nach einer Laufzeit von 600 Stunden des Gleitlagers auf Werte von deutlich unter 15 µm zu senken.

Im Rahmen der weiteren Ausgestaltung der Erfindung kann die Dicke der Gleitschicht über den Spitzen der Trägerschicht auf > 30 μm bis zu 80 μm erhöht und damit eine vorteilhafte spanende Bearbeitung der Lagerbohrung von aus dem erfindungsgemäßen Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff hergestellten gerollten

Buchsen ermöglicht werden.

Für den Fall, daß der Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff für Gleitlager eingesetzt wird, die relativ höheren Gleitgeschwindigkeiten und relativ niedrigeren spezifischen Lagerbelastungen ausgesetzt sind, ist es angebracht, in der Gleitfläche der Gleitschicht Schmiertaschen für das Einbringen einer Initialschmierung vorzusehen.

Im folgenden werden fünf aus dem erfindungsgemäß aufgebauten Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff vergleichend zu fünf aus dem zum Stand der Technik gehörenden Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff hergestellte gerollten Buchsen jeweils mit den Abmessungen Ø 20 × Ø23 × 20 mm getestet. Die gerollten Buchsen bestehen aus einer 1,1 mm dicken Stahlstützschicht und einer darauf porös aufgesinterten 0,3 mm dicken Bleizinnbronzeschicht, deren Porenvolumen mit einer Mischung aus 70 Vol.% Polytetrafluorethylen (PTFE), 10 Vol.% Polyvinylidenfluorid (PVDF) und 20 Vol.% Blei vollständig ausgefüllt ist. Die gleiche Mischung befindet sich als 30 µm dicke Gleitschicht über den Spitzen der Bleizinnbronzeschicht. Von diesem Aufbau unterscheiden sich die aus dem bekannten Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff gefertigten gerollten Buchsen nur dadurch, daß die Füllung der Poren der Zinnbronzeschicht und die Gleitschicht aus 80 Vol.% PTFE und 20 Vol.% Blei bestehen.

Die gerollten Buchsen werden auf einem Rotationsprüfstand einer Verschleißuntersuchung bei einer spezifischen Lagerbelastung von p = 0,6 N/mm 2 und einer Gleitgeschwindigkeit der Welle von v = 2,3 m/s - entsprechend einem pv-Faktor von 1,38 N/mm² x m/s unterworfen. Die in der Zeichnung dargestellten Kurven für das Verschleißverhalten der gerollten Buchsen in Abhängigkeit von der Laufzeit, die jeweils einen Mittelwert aus den Verschleißuntersuchungen an den jeweiligen fünf Buchsen wiedergeben, zeigen, daß sowohl während der Einlaufzeit bis etwa 600 Betriebsstunden als auch nach beendeter Laufzeit die aus dem erfindungsgemäß aufgebauten Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff (ausgezogene Kurvenlinie) produzierten gerollten Buchsen einen um ca. 50% geringeren Verschleiß als die dauer des Gleitlagers durch das Produkt aus spezifischer Lagerbelastung p und Gleitgeschwindigkeit v der
schicht-Gleitlagerwerkstoff (gestrichelte Kurvenlinie) hergestellten gerollten Buchsen aufweisen.

Patentansprüche

1. Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff, aufgebaut aus einer metallischen Stützschicht, einer darauf porös aufgesinterten Trägerschicht aus metallischem Gleitlagerwerkstoff und einer Gleitschicht aus einer auch die Poren der Trägerschicht vollständig ausfüllenden Mischung aus Polytetrafluorethylen (PTFE) und 5 bis 30 Vol.% metallischer Füllstoff, dadurch gekennzeichnet, daß die Mischung noch 5

bis 40 Vol.% Polyvinylidenfluorid (PVDF) enthält.

2. Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff nach Anspruch

1, dadurch gekennzeichnet, daß die Dicke der Gleitschicht > 30 μm bis zu 80 μm beträgt.

3. Mehrschicht-Gleitlagerwerkstoff nach den Ansprüchen 1 und 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Gleitfläche der Gleitschicht Schmiertaschen aufweist.

Hierzu 1 Seite(n) Zeichnungen

Nummer: Int. Cl.⁵:

Offenlegungstag:

DE 43 19 867 A1 F 16 C 33/24 22. Dezember 1994

